PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11) Publication number: 08295850 A

(43) Date of publication of application: 12.11.96

(51) Int. Cl C09J 4/00		
(21) Application number: 07102628	(71) Applicant:	MITSUBISHI RAYON CO LTD
(22) Date of filing: 26.04.95	(72) Inventor:	IKEGAMI YUKIHIRO KASAI TOSHIHIRO

(54) ACRYLIC SOL

(57) Abstract:

PURPOSE: To obtain an acrylic sol not evolving a hydrogen chloride gas during incineration, excellent in compatibility with a plasticizer, film forming properties and storage stability.

polymer particle consisting of constituent units of continuously, (II) a plasticizer and (III) a filler. composed of (a-1) a specific (meth)acrylate unit excellent in compatibility with a plasticizer, (b-1) a

prescribed methacrylate unit having low compatibility with a plasticizer and (b-2) a specific unsaturated carboxlic acid unit and having the constitution ratio of the component (a-1) decreasing from the central part toward the outermost part of the acrylic polymer particle (I) in multiple stages or continuously and the constituent ratios of the components (b-1) and (b-2) increasing from the central part toward the outermost CONSTITUTION: This acrylic sol comprises (I) an acrylic part of the acrylic polymer particle in multiple stages

COPYRIGHT: (C)1996,JPO

<i>(.</i>			
Ç			
• .			
•			
			•
			·

(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平8-295850

技術表示箇所

(43)公開日 平成8年(1996)11月12日

(51) Int.Cl.6

識別記号

庁内整理番号

FΙ

C 0 9 J 4/00

JBK

C 0 9 J 4/00 JBK

審査請求 未請求 請求項の数2 OL (全 7 頁)

(21)出願番号

(22)出願日

特願平7-102628

平成7年(1995)4月26日

(71)出願人 000006035

三菱レイヨン株式会社

東京都中央区京橋2丁目3番19号

(72)発明者 池上 幸弘

愛知県名古屋市東区砂田橋四丁目1番60号

三菱レイヨン株式会社商品開発研究所内

(72)発明者 笠井 俊宏

愛知県名古屋市東区砂田橋四丁目1番60号

三菱レイヨン株式会社商品開発研究所内

(54) 【発明の名称】 アクリルゾル

(57)【要約】

【目的】焼却時に塩化水素ガスを発生することがなく、 可塑剤との相溶性、造膜性及び貯蔵安定性に優れたアク リルゾルを得る。

【構成】可塑剤と相溶性が良好な特定(メタ)アクリレ ート単位 (a-1) と、可塑剤との相溶性が低い特定メタ アクリレート単位(b-1)及び特定不飽和カルボン酸単位 (b-2)とを含む構成単位から構成され、且つ(a-1)成分の 構成比率がアクリル重合体粒子(I)の中心部から最外 部にむけて多段階もしくは連続的に減少し、(b-1)及び (b-2)の構成比率がアクリル重合体粒子(I)の中心部 から最外部に向けて多段階もしくは連続的に増加するア クリル重合体粒子(I)、可塑剤(II)及び充填剤(III) を含有するアクリルゾル。

1

【特許請求の範囲】

1 .

【請求項1】アクリル重合体粒子(I)、可塑剤(II) および充填剤(III)を含有するアクリルゾルにおいて、該アクリル重合体粒子(I)が、粒子の中心部から最外部に向けて、その構成単位の構成比率が多段階もしくは連続的に変化するグランジェント型構造を有することを特徴とするアクリルゾル。

【請求項2】アクリル重合体粒子(I)が、エチルメタ クリレート、n-プチルメタクリレート、i-プチルメ タクリレート、sec-プチルメタクリレート、ter t-プチルメタクリレート、シクロヘキシルメタクリレ ート、エチルヘキシルメタクリレート、エチルアクリレ ート、n-プチルアクリレート、sec-プチルアクリ レート及びtertープチルアクリレートから選ばれる 少なくとも1種の (メタ) アクリレート単位 (a-1)、 メチルメタクリレート、ベンジルメタクリレートから選 ばれる少なくとも一種のメタクリレート単位 (b-1)、及 びメタクリル酸、アクリル酸、イタコン酸、クロトン酸 から選ばれる少なくとも一種の不飽和カルボン酸単位 (b-2)とから少なくとも構成され、該(メタ)アクリレ 20 ート単位(a-1)の構成比率がアクリル重合体粒子(I) の中心部から最外部にむけて多段階もしくは連続的に減 少し、該メタクリレート単位(b-1)及び不飽和カルボン 酸単位(b-2)の構成比率がアクリル重合体粒子(I)の 中心部から最外部にむけて多段階もしくは連続的に増加 することを特徴とする請求項1記載のアクリルゾル。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、アクリル重合体粒子、 可塑剤および充填剤からなるアクリルプラスチゾル、お よびこれに有機溶剤を加えたアクリルオルガノゾルに関 する。

[0002]

【従来の技術】現在、工業的に広く用いられているプラスチゾルは、ポリ塩化ビニルバウダーと充填剤を可塑剤に分散させて得られる塩ビゾルを主成分とし、さらに、用途により顔料、熱安定剤、発泡剤、希釈剤などを含むものが一般的である。このプラスチゾルは、自動車、カーベット、壁紙、床等の種々の分野で用いられている。

【0003】一方、環境問題の点から、焼却時に塩化水 40 素ガスを発生させる塩ビゾル関連製品は、オゾン層の破壊、酸性雨の原因となるばかりでなく、焼却炉を著しく損傷させ、さらにダイオキシンという有害物質を発生するという深刻な問題点を有しており、各種商品分野で塩ビゾルに替わるプラスチゾルの出現が待たれていた。

【0004】この要求に対し、焼却時に塩化水素ガスを発生しないプラスチゾルとして、特公昭55-16177号公報に、アクリルゾル組成物が提案されている。これは均一組成系のアクリルポリマー粒子を用いたものであり、ジオクチルフタレートのような汎用可塑剤を用い50

た場合、前記粒子への溶解性が高く、混合後数分間でアクリルゾルの粘度上昇が起きて塗工不能となるため、実用上使用することができない。また、アクリルゾルの塗工安定性および貯蔵安定性を向上するために、アクリルポリマーに溶解性の低いモノマー成分を共重合させたものが提案されているが、これは、硬化後の塗膜表面に可塑剤がブリードアウトしやすいという問題点を有している。このように、従来のアクリルゾルでは、焼却時に塩化水素ガスを発生しないものの、塗工特性と貯蔵時に増粘しないといった貯蔵安定性等の実用性能を満足できないのが現状である。

2

【0005】また、特開平6-25365号公報では、 可塑剤と良好な相溶性を有するスチレンポリマーをコア 層に、可塑剤と非相溶性を有するメチルメタクリレー ト、不飽和カルボン酸及び不飽和アルコールの共重合ボ リマーをシェル層とすることを特徴としたプラスチゾル が開示されている。しかしながら、このようにコア層と シェル層が、可塑剤との相溶性の異なる2種類のモノマ 一単位から構成された複層構造を有している場合には、 高温度、短時間加熱というゲル化条件で形成した硬化塗 膜は、本質的に可塑剤との相溶性が不足し、且つコア・ シェル構造のポリマーの相溶性も不足するため該ポリマ 一内で層分離現象を起こしやすく、脆くなる。特に、発 泡剤により成膜時に気泡セルを形成させる場合には、ゲ ル化膜の不良は顕著となり、塩ピゾル製品に比べ、極め て可撓性が不足した塗膜となる。さらに、このようなプ ラスチゾルでは、可塑剤としてリン酸エステル系を使用 し、且つエステル部に芳香環を有するような限られた条 件下でのみ、良好な硬化塗膜を形成できるというもので あり、塩ビゾルで汎用されている安価なジオクチルフタ レートやジイソノニルフタレート等の可塑剤は、途膜上 に可塑剤のプリードアウトが発生するため使用すること ができなかった。

【0006】そこで、可塑剤のブリードアウトの対策として、本発明者らは可塑剤と相溶性の高いポリマーをコア部に多く配合したブラスチゾルを試みたが、可塑剤によりポリマーが膨潤・溶解し、ゾル粘度が増加するため、長期分散安定性が不十分であり、未だ十分に満足できるものではなかった。

[0007]

【発明が解決しようとする課題】本発明は、焼却時に塩化水素ガスを発生することなく、かつジオクチルフタレート、ジイソノニルフタレート等の安価で工業的に有利な汎用のジアルキルフタレート系可塑剤の使用が可能であり、室温条件下では可塑剤に対する分散安定性が良く粘度変化が少なく、高温条件下では容易に溶解・ゲル化するとともに、可塑剤のブリードアウトがなく可撓性の良好な硬化塗膜を形成できるプラスチゾルを提供することを目的とする。

[0008]

3

1 .

【課題を解決するための手段】本発明者らは、上記課題について鋭意検討した結果、特定のモノマー単位の構成比率が粒子中心部から最外部に向けて多段階もしくは連続的に変化するグランジェント型構造を有するアクリル重合体粒子とすることにより、上記課題を解決できることを見いだし、本発明に至った。すなわち、本発明は、アクリル重合体粒子(I)、可塑剤(II)および充填剤(III)を含有するアクリルゾルにおいて、該アクリル重合体粒子(I)が、粒子の中心部から最外部に向けて、その構成単位の構成比率が多段階もしくは連続的に 10変化するグランジェント型構造を有するアクリルゾルにある。

【0009】以下、本発明のアクリルゾルについて、詳 細に説明する。本発明のアクリルゾルは、アクリル重合 体粒子(I)、可塑剤(II)および充填剤(III)から なる。この(I)成分のアクリル重合体粒子は、少なく とも可塑剤と相溶性が良好な (メタ) アクリレート単位 (a-1) と可塑剤との相溶性が低いメタアクリレート単 位(b-1)及びメチルメタクリレート、ペンジルメタクリ レートから選ばれる少なくとも一種のメタクリレート単 20 位 (b-1)、及びメタクリル酸、アクリル酸、イタコン 酸、クロトン酸から選ばれる少なくとも一種のカルボン 酸単位 (b-2)とから構成され、これらの構成単位の構成 比率が粒子中心部から最外部に向けて、多段的もしくは 連続的に変化するグランジェント型構造を有する。具体 的には、(メタ) アクリレート単位(a-1)の構成比率が アクリル重合体粒子(I)の中心部から最外部にむけて 多段階もしくは連続的に減少し、該メタクリレート単位 (b-1)及び不飽和カルボン酸単位(b-2)の構成比率がアク リル重合体粒子(I)の中心部から最外部にむけて多段 30 階もしくは連続的に増加する、グランジェント型構造を 有する。このような構造にすることにより、100℃以 上の加熱で可塑剤が拡散してゲル化し、硬化塗膜を形成 することができるアクリルゾルを得ることができる。

【0010】本発明の(I)成分であるアクリル重合体粒子の分子量は、用途によって異なるが、重量平均分子量で10,000~2,000,000が好ましい。これは、重量平均分子量が10,000より小さい場合には、得られたアクリル重合体粒子は可塑剤に溶解しやすくなる傾向にあり、重量平均分子量が2,000,00 400より大きい場合には、乳化重合でアクリル重合体粒子を製造することが難しくなる傾向にあるためである。

【0011】この(I)成分の粒子径は、加熱成膜性と 貯蔵安定性のパランスの点から、一次粒子及び/又は一 次粒子が凝集した二次粒子で $0.1\sim100\mu m$ である ことが好ましく、さらに好ましくは $3\sim30\mu m$ であ る。この粒子径が大き過ぎると、加熱成膜時に可塑剤の 拡散が不良となり、完全なゲル化が起こらない傾向にあ る。また、粒子径が小さすぎるとアクリルゾルの貯蔵安 定性が不十分となる傾向にある。そこで要求性能に合わ 50 せ、粒子径を最適化することが好ましい。

【0012】本発明に用いるアクリル重合体粒子(I)の製造方法は、その粒子構造が中心部から最外部に向けて特定のモノマーからなる構成単位の構成比率が多段階もしくは連続的に変化する構造となるものであれば特に限定されるものではないが、アクリル重合体粒子(I)を含むエマルションが効率よく得られる点では、乳化重合法が特に好ましい。得られたアクリル重合体粒子(I)を含有するエマルションは、例えばスプレードライ法、もしくは酸又は塩析により凝固・乾燥させることによって、本発明のアクリル重合体粒子(I)が得られる。

【0013】本発明に用いるアクリル重合体粒子(I)を構成する(メタ)アクリレート単位(a-1)は、可塑剤との親和性が高い成分であり、この具体例としては、エチルメタクリレート、nープチルメタクリレート、iープチルメタクリレート、secープチルメタクリレート、エチルスキシルメタクリレート、エチルアクリレート、エチルアクリレート、nープチルアクリレート、secープチルアクリレート、及びtertープチルアクリレート等が挙げられる。これらは1種又は2種以上を併用して用いても良い。

【0014】また、本発明に用いるアクリル重合体粒子(I)を構成するメタクリレート単位(b-1)は、可塑剤との相溶性の低い成分であり、具体例として、メチルメタクリレート、ベンジルメタクリレートが挙げられ、これらのいずれか一方あるいは両方を使用することができる。(b-2)成分である不飽和カルボン酸単位としては、具体例として、メタクリル酸、アクリル酸、イタコン酸、クロトン酸が挙げられ、これらを単独または2種以上を組み合わせて使用することができる。

【0015】本発明に用いるアクリル重合体粒子(I)においては、前述のようなグランジェント構造を形成させるために、前記(メタ)アクリレート成分(a-1)を含むモノマー混合物(I-a)と、前記メタクリレート成分(b-1)及び前記不飽和カルボン酸成分を含むモノマー混合物(I-b)とを、その配合割合を多段的または連続的に変化させながら重合を行うことが好ましい。

【0016】モノマー混合物(I-a)としては、(a-1)成分の他に、可塑剤との相溶性が良好な成分として不飽和カルボン酸成分(a-2)を混合してもよい。また、可塑剤との相溶性及び貯蔵安定性のパランスを調整するために、成分(a-1)成分および(a-2)成分以外のモノマー成分(a-3)を混合してもよい。

【0017】この(a-2)成分である不飽和カルボン酸の具体例としては、(メタ)アクリル酸、イタコン酸、クロトン酸等から選ばれる少なくとも一種の不飽和カルボン酸が挙げられる。

【0018】また (a-3) 成分である (a-1) 成分と (a-

5

2) 成分以外のモノマーの具体例としては、炭素数 1 ~ 13のアルコールの(メタ)アクリレート、アクリロニトリル、(メタ)アクリルアミド、Nージメチルアクリルアミド、Nージメチルメタクリルアミド、Nージメチルアミノエチルメタアクリレート、Nージエチルアミノエチルメタクリレート、酢酸ビニル、スチレン、αーメチルスチレン、(メタ)アクリル酸、クロトン酸、イタコン酸、ヒドロキシエチル(メタ)アクリレート、エチレングリコールジメタクリレート、ジビニルベンゼン、グリシジル 10メタクリレート、アリルメタクリレートなどが挙げられる。これらは一種又は2種以上を併用して用いても良い。

【0019】これら(a-1)成分、(a-2)成分及び(a-3)成分の比率は、硬化塗膜の可撓性の点から (a-1) / (a-2) / (a-3) = $50 \sim 100 / 0 \sim 40 / 0 \sim 40$ (重量%) であることが好ましい。特に好ましくは、 (a-1) / (a-2) / (a-3) = $70 \sim 90 / 0 \sim 5 / 0 \sim 5$ (重量%) である。

【0020】また、モノマー混合物 (I-b) としては、(b-1)成分の他に、可塑剤との相溶性が低い成分として不飽和カルボン酸単位(b-2)を混合してもよい。また、可塑剤との相溶性及び貯蔵安定性のバランスを調整する目的で(b-1)成分と(b-2)成分以外のモノマー単位(b-3)を混合して用いてもよい。

【0021】(b-2)成分の具体例としては、メタクリル酸、アクリル酸、イタコン酸、クロトン酸から選ばれる少なくとも一種が挙げられる。

【0022】また、(b-3) 成分の具体例としては、炭素数1~13のアルコールの(メタ)アクリレート、アク30リロニトリル、(メタ)アクリルアミド、Nージメチルアクリルアミド、Nージメチルメタクリルアミド、Nージメチルアミノエチルメタアクリレート、Nージエチルアミノエチルメタクリレート、酢酸ピニル、スチレン、αーメチルスチレン、(メタ)アクリル酸、クロトン酸、イタコン酸、ヒドロキシエチル(メタ)アクリレート、エチレングリコールジメタクリレート、ジピニルベンゼン、グリシジルメタクリレート、アリルメタクリレートなどが挙げられる。これらは一種又は2種以上を併用して用い40ても良い。

【0023】これら (b-1) 成分、 (b-2) 成分、及び (b-3) 成分の比率は、アクリルゾルの貯蔵安定性の点で、 (b-1) / (b-2) / (b-3) = 60.5 \sim 99.5 / 0.5 \sim 10/0 \sim 29.5 (重量%) であることが好ましい。特に好ましくは、 (b-1) / (b-2) / (b-3) = $75 \sim$ 99/1 \sim 5/0 \sim 20 (重量%) である。

【 $0\ 0\ 2\ 4$ 】本発明のアクリル重合体粒子(I)におい 材料や、ディップモールディング法、キャストモールデ て、モノマー混合物(I-a)とモノマー混合物(I-b)の混合 50 ィング法、スラッシュモールディング法、ローテーショ

比率は、混合するモノマーの選択により異なるが、可塑剤との相溶性、本発明のアクリルゾルの造膜性、貯蔵安定性、等の目的性能を考慮すると、 $(I-a)/(I-b)=30/70\sim70/30$ が好ましい。

【0025】本発明の(II)成分である可塑剤は、特に限定されないが、通常塩ピゾルで汎用されているジオクチルフタレート、ジイソノニルフタレート、ジイソデシルフタレート、ジウンデシルフタレートなどの溶解力の高いジアルキルフタレート系可塑剤を使用することができる。特にジオクチルフタレート、ジイソノニルフタレート等が、安価で工業的にも好ましい。

【0026】本発明に用いる可塑剤(II)の使用量は、アクリル重合体粒子(I)100重量部に対して50~500重量部であることが好ましい。この可塑剤の使用量が(I)成分100重量部に対して50重量部より少ないと、アクリルゾルの粘度が高くなり塗工不能となる場合があり、500重量部より多い場合には、可塑剤の含有量が多くなりすぎて、ゲル化させた硬化被膜は可塑剤がブリードアウトしやすくなる傾向にある。

20 【0027】本発明に用いる充填剤(III)は、アクリルゾルを増量し、着色することにより隠蔽性を付与できる成分であれば、特に限定しない。この具体例としては、炭酸カルシウム、パライタ、クレー、コロイダルシリカ、マイカ粉、硅藻土、カオリン、タルク、ペントナイト、ガラス粉末、砂、酸化アルミニウム、水酸化アルミニウム、三酸化アンチモン、二酸化チタン、カーポンブラック、金属石けん、染料、顔料等が挙げられる。特に好ましくは、アクリルゾルを増量する目的で、炭酸カルシウム、二酸化チタン等が挙げられる。

30 【0028】本発明に用いる(III)成分の使用割合は、アクリル重合体粒子(I)100重量部に対して50~500重量部であることが好ましい。この使用量がアクリル重合体粒子100重量部に対して50重量部より少ない場合には、アクリルゾルの各種性能が発現しにくくなる傾向にあり、500重量部より多い場合には、アクリルゾルの粘度が高くなりすぎる傾向にある。

【0029】本発明のアクリルゾルには、前記(I)~(III)成分の他に、希釈剤として例えば、ミネラルターベン等を加えてオルガノゾルとすることもできる。更に目的に応じて、接着促進剤、レベリング剤、タック防止剤、離型剤、消泡剤、発泡剤、界面活性剤、紫外線吸収剤、滑剤、難燃剤、香料等の各種の添加剤を配合することができる。

【0030】本発明のアクリルゾルは各種用途で適用することができ、例えば刷毛塗り法、スプレーコーティング法、ディップコーティング法、ナイフコーティング法、ロールコーティング法、カーテンフローコーティング法、静電コーティング法等で用いられるコーティング材料や、ディップモールディング法、キャストモールディング法、スラッシュモールディング法、ローテーショ

ナルモールディング法等で用いられる成型用材料として 用いることができる。

【0031】本発明のアクリルゾルを用いてゲル化させ て得られる硬化塗膜は、ゲル形成温度が70~260℃ の範囲であれば処理時間が30秒~90分の範囲で形成 することができ、アクリルゾルの組成により適宜この範 囲の条件を適宜選択して行えばよい。また、用途によっ ては、得られた硬化塗膜に、印刷、エンポス加工、発泡 処理を行うこともできる。

【0032】本発明のアクリルゾルは、塗料、インキ、 接着剤、粘着剤、シーリング剤等に応用でき、雑貨、玩 具、工業部品、電気部品等の成型品にも応用できる。ま た、例えば紙や布等に適用すると、人工皮革、敷物、医 療、防水シート等を得ることができ、金属板に適用すれ ば防蝕性金属板とすることができる。

[0033]

【実施例】以下、本発明を実施例を用いて詳細に説明す る。但し、実施例中の部は重量部を示す。

【0034】 [評価方法]

【0035】 (ゾル性能)

粘度変化:6日間放置後の粘度(25℃)/初期粘度 (25°C)を、東京計器(株)のE型粘度計により測定 した。

O···<2. 0

△··· 2. 0~3. 0

 $\times \cdots > 3.0$

貯蔵安定性:アクリルゾルを調製して25℃で6日間放 置した後に、基材に塗布し塗工性を評価した。

〇…除工可能

△…部分ゲル化により増粘し、塗工が困難

×…ゲル化が進行し、増粘が激しく塗工不可能

【0036】〈塗膜性能〉

非プリードアウト性:硬化塗膜を形成した後、10℃、 1週間保持後の該塗膜表面を指触にて評価した。

〇…プリードアウトなし

×…ブリードアウトあり

塗膜均一性:200℃で焼き付けを45秒間行った後の 硬化塗膜の状態を目視にて評価した。

○…ポリマーの熱融着が良好で平滑な塗膜

△…ポリマーの熱融着が一部不良で凹凸のある塗膜

×…ポリマーの熱融着が不良で凹凸の多い塗膜

可撓性:硬化塗膜を形成した後、180度折り曲げて、 該塗膜の状態を目視にて評価した。

○…クラックなし

×…クラックあり

【0037】 [実施例1]

[モノマー混合物 (A1) の調製] イソプチルメタクリ レート120部、プチルアクリレート60部、メチルメ タクリレート120部、ポリオキシエチレンノニルフェ

5) 6. 0部を混合してモノマー混合物 (A1) 306 部を調製した。

【0038】 [モノマー混合物 (B1) の調製] メチル メタクリレート550部、メタクリル酸7、2部、ジア ルキルスルホコハク酸ナトリウム(花王(株)製:商品 名:ペレックスOTP) 6部を混合し、モノマー成分 (B1) 563. 2部を調製した。

【0039】 [アクリル重合体粒子の製造 (6分割滴下 重合)] 5リットルの4つロフラスコに、純水1294 部、ポリオキシエチレンノニルフェニルエーテル(花王 (株) 製、;商品名:エマルゲン910) 7.8部、過 硫酸カリウム1.8部、を投入し、窒素雰囲気中、13 0 r pmで攪拌しながら70℃に昇温した。次に、予め 調製したモノマー混合物 (A1) の5/12量とモノマ 一混合物(B1)の1/12量を混合したモノマー混合 物を、前記フラスコ中に30分間かけて滴下し、30分 間保持し、第一段目の乳化重合を行った。次に、第一段 目に重合した粒子をシード粒子として、表1に示す条件 で第2段目~第6段目まで滴下・保持を繰り返して乳化 20 **重**合を行い、1時間保持した。さらに、80℃に昇温し て1時間保持後、乳化重合を終了し、乳白色エマルショ ン(固形分40.1%)を得た。

[0040]

【表1】

30

	(A1)	(B1)	滴下時間	保持時間
第1段目	5/12	1/12	30分	30分
第2段目	3/12	1/12	30分	30分
第3段目	3/12	2/12	30分	30分
第4段目	1/12	2/12	30分	30分
第5段目		3/12	30分	30分
第6段目		3/12	30分	30分

【0041】得られたエマルションをスプレードライヤ 一(大川原化工機社製;商品名:L-8型)を用いてチ ャンパー入口温度120℃、チャンパー出口温度80 で、アトマイザー回転数25000rpmに設定し、噴 霧乾燥を行い粉体化し、平均粒径18 µmのアクリル重 合体粒子を得た。そこで、この得られた粒子を電子顕微 40 鏡(日本電子(株)製)にて観察した結果、1 μm以下 の一次粒子が凝集し、18μm前後の球状粒子を形成し ていた。次に、得られたアクリル重合体粒子100部 に、ジオクチルフタレート80部、炭酸カルシウム(竹 原化学工業(株)製;商品名:ネオライトSP)70 部、ミネラルターペン20部を加えてアクリルゾルを得

【0042】このゾルの物性評価をした結果、初期粘度 は3200cps、25℃で6日間放置した後の粘度 (25℃) は3900cpsであり、貯蔵安定性は実用 ニルエーテル(花王(株)製;商品名:エマルゲン90 *50* 上十分なものであった。このゾルをプリキ板にナイフコ

ーターを用いて50μm厚に塗布し、200℃で45秒 間加熱してゲル化させ、均一な硬化塗膜を得た。この硬 化塗膜は10℃で1週間保持した後も可塑剤のブリード はなく、可塑剤との相溶性は良好であった。また、この 硬化塗膜は180度折り曲げてもクラックの発生はな く、十分な可撓性を有していた。

*【0043】[実施例2, 3、比較例1~4] 実施例1 と同じ方法で表2に示す6種類のアクリル重合体粒子を

10

[0044]

【表2】

	7	2	ij	ル	重	合	体	1
+	7	マ	_	成	#	7	Ā	3

		アクリル重合体粒子の	組成	(wt.%)	重量比
		モノマー成分(A)	Æ,	ノマー成分 (B)	(A)/(B)
実施例1	AL	iBMA/n-BA/MMA	B1	MMA/MAA	35/65
	<u> </u>	4 0 / 2 0 / 4 0		98.6/1.4	
実施例 2	3.2	iBNA/n-BA/ENA/KNA	B2	MWA/EWA/AA	40/60
	ļ	50/20/18/12	1	88 / 10/ 2	
実施例3	A3	iBNA/n-BA/ENA/NMA/AA	B3	MKA/KAA	45/55
		50 / 20 / 17/ 12/1		99/ 1	
比較例 1	A2	iBNA/n-BA/ENA/KNA	В3	KKV/NVV	20/80
Ĺ	<u> </u>	50/20/18/12	i	99/1	į.
比較例2	A2	iBMA/n-BA/EMA/MMA	B3	WWA/WAA	75/25
		50/20/18/12		99/ 1	ľ
比較例3	14	iBMA/n-BA/EMA/WMA	B3	AAK\AKK	40/60
		12/20/18/55		99/ 1	İ
比較例 4	A2	iBMA/n-BA/EMA/MMA	B4	MAYEMY/AY	40/80
		50/20/18/12		57/ 42/ 1	
比較例 5	A5	iBMA/n-BA/NNA	Bl	MAYAYA	35/65
		4 0 / 2 0 / 4 0		98.6/1.4	
比較例 6	A6	nBWA/n-BA/ EWA/WWA	B5	AMV/RVV	35. 2 / 64. 8
		5 8 /17. 1/16. 6/8. 3		98.7/1.3	

【0045】表中の略号は、以下の通りである。

i BMA:イソプチルメタクリレート nBMA: ノルマルプチルメタクリレート nBA : ノルマルプチルアクリレート

EMA :エチルメタクリレート MMA :メチルメタクリレート

MAA :メタアクリル酸

AA:アクリル酸

次に、可塑剤としてジイソノニルフタレートを用いる以 外は、実施例1と同様にして、アクリルゾル及びこれを 用いて硬化塗膜を得た。これらの評価結果は、表3に示 す。

【0046】 [比較例5] モノマー混合物 (A1) 1/ 6 量と、モノマー混合物 (B1) 1/6 量とを混合した モノマー混合物を、第1段目から第6段目までそれぞれ 均等に滴下する以外は、実施例1と同様な手段で重合 し、グランジェント型組成構造を持たない重合体粒子を 得て、アクリルゾルを調製した。そして、実施例1と同 40 様にして、得られたアクリルゾル、及びこれを用いて硬 化塗膜を得た。この評価結果は表3に示す。

【0047】 [比較例6] 5リットルの4つロフラスコ に、純水1251部、ポリオキシエチレンノニルフェニ ルエーテル(花王(株)製:商品名:エマルゲン91 0) 8. 5部、過硫酸カリウム1. 0部を投入し、窒素 雰囲気中、150rpmで攪拌しながら70℃に昇温し

た。この中に、第1段目の滴下モノマーとして、n-プ チルメタクリレート140部、n-プチルアクリレート 41. 4部、エチルメタクリレート40部、メチルメタ クリレート20部、ジアルキルスルホコハク酸ナトリウ ム(花王(株)製;商品名:ペレックスOTP)5部を 混合したモノマー混合物 (A6) を2時間かけて全量滴 下し、さらに1時間保持して、シード粒子を重合した。 30 次に最外部のモノマー混合物として、メチルメタクリレ ート445部、メタクリル酸6部、ジアルキルスルホコ ハク酸ナトリウム(花王(株);商品名:ペレックスお TP5部を混合したモノマー混合物 (B5) を2時間か けて全量滴下し、さらに2時間保持し、80℃に昇温し 1時間保持してシード重合を終了し、コア・シェル型の 2層構造を有する重合体粒子含有のエマルションを得 た。得られたエマルションを、実施例1と同様に粉体化

【0048】得られたアクリルゾルは、貯蔵安定性は良 好なものの、ゲル化膜が不透明で完全に均一な膜になら ず、部分的に層剥離していた。また、ゲル化膜を180 度に折り曲げた場合、細かなクラックが発生し、可撓性 不足であった。

などを配合して、アクリルゾルを作成した。

して得たアクリル重合体粒子を実施例1と同様の可塑剤

[0049]

【表3】

11					
	アクリル	ゾルの性能	途膜性能		
	粘度変化	貯蔵安定性	非プワードアウト性	均一性	可撓性
実施例1	0	0	0	0	0
実施例2	0~Δ	0	0	0	0
実施例3	0	0~Δ	0	0	0
比較例1	0	0	×	Δ	×
比較例2	×	×	0	0	0
比較例3	0	0	×	Δ	×
比較例4	×	×	0	0	0
比較例5	×	×	0	0	0
比較例 6	0	0	×	Δ	×

【0050】比較例1は、モノマー成分(A)のトータル量が少ないため、アクリルゾルの貯蔵安定性は良好なものの、ゲル化した硬化塗膜は可塑剤のブリードアウトが発生した。比較例2は、モノマー成分(B)のトータル量が少ないためアクリル重合体粒子の耐可塑剤性が不足しているため、室温でアクリル重合体粒子の溶解が始まり、アクリルゾルの粘度が上昇し、貯蔵安定性が不良となった。比較例3は、モノマー成分(A)中のMMAの量が多すぎるため、アクリル重合体粒子と可塑剤との相溶性が不足し、ゲル化した硬化塗膜は可塑剤のブリー

ドアウトが発生した。また、比較例4では、モノマー成分(B)中のMMA量が少なすぎたため、室温でアクリル重合体粒子の溶解が始まり、アクリルゾルの粘度が上昇し、貯蔵安定性が不良となった。

12

【発明の効果】このように、本発明のアクリルゾルは、 焼却時に塩化水素ガスを発生することがなく、ジオクチ ルフタレート、ジイソノニルフタレートなど汎用の安価 で工業的に有利な可塑剤を用いて、実用に耐えうるプラ スチゾルおよびオルガノゾルを得ることができ、その工 業的意義は大である。